

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11) Publication number: 54112987 A

(43) Date of publication of application: 04.09.79

(51) Int. CI

C08F220/18

(21) Application number: 53019514

(22) Date of filing: 22.02.78

(71) Applicant:

ASAHI CHEM IND CO LTD

(72) Inventor:

HONDA MAKOTO OZAWA KOHEI HOSOYA KAZUHIRO

KURITA JIRO

(54) SOLVENT-RESISTANT ACRYLIC RESIN

(57) Abstract:

PURPOSE: To prepare an acrylic resin having a high heat distorsion temperature and excellent solvent resistance, by copolymerizing methyl methacrylate with alkyl acrylates at a specific ratio and adjusting the intrinsic viscosity and the molecular weight distribution to specific ranges.

CONSTITUTION: An acrylic resin having an heat distorsion temperature (HDT) of $^{\rm 3}$ 70°C, an intrinsic viscosity $[\mu]$ of 0.028 - 0.117 l/g and the ratio of the

weight average molecular weight (Mw) to the number average molecular weight (Mn) measured by gel premeation chromatography, of 2.3 - 6, is prepared by copoly merizing methyl methacrylate with alkyl acrylates, e.g. methyl acrylate, etc., at a weight ratio e.g. of 88 - 82; 12 - 18.

EFFECT: The surface of the article molded at low mold temperature con be coated or printed without subsequent annealing, and therefore crazing or cracking can be prevented.

COPYRIGHT: (C)1979,JPO&Japio

(19日本国特許庁(JP)

① 特許出願公開

⑩公開特許公報(A)

昭54-112987

⑤ Int. Cl.²C 08 F 220/18

識別記号 50日本分類

26(3) C 162. 1

庁内整理番号 6779—4 J

·

公開 昭和54年(1979)9月4日

発明の数 1 審査請求 未請求

(全 6 頁)

匈耐溶剤性アクリル樹脂

②特

頭 昭53-19514

❷出

額 昭53(1978)2月22日

⑩発 明 者 本多允

川崎市川崎区夜光1丁目3番1

号 旭化成工業株式会社内

同

小沢公平

川崎市川崎区夜光1丁目3番1

号 旭化成工業株式会社内

⑫発 明 者 細谷和弘

川崎市川崎区夜光1丁目3番1

号 旭化成工業株式会社内

同 栗田治郎

川崎市川崎区夜光1丁目3番1

号 旭化成工業株式会社内

⑪出 願 人 旭化成工業株式会社

大阪市北区堂島浜一丁目2番6

号

個代 理 人 弁理士 阿形明

明 細 4

1 発明の名称 耐溶剤性アク

2 特許請求の範囲

- (1) メタクリル酸メチルとアクリル酸アルキルエステルの共重合体であつて、熱変形温度(HDT)が70で以上であり、極限粘度(7)が0.028~0.117 L/4の範囲でしかもグルバーミエーションクロマトグラフィー(GPC)で測定した重量平均分子量(Mw)と数平均分子量(Mn)の比(Mw/Ms)が2.3~6.0にある耐溶剤性の優れたアクリル樹脂。
- (2) My/Miが2.5~6.0にある1項記載のアクリル樹脂。
- (3) メタクリル酸メチル 8 8 ~ 8 2 重量 5 と 7 クリル酸メチル 1 2 ~ 1 8 5 からなる共重合体であるところの 1 項配載の アクリル樹脂。
- (4) メタクリル酸メチル90~85重量多とア クリル酸エチル10~15重量多からなる共重

合体であるところの1項記載のアクリル樹脂。

- (5) メタクリル酸メチル92~87重量多とア クリル酸プチル8~13重量多からなる共重合 体であるところの1項記載のアクリル樹脂。
- 3 発明の詳細な説明

本発明は、特定の組成からなり特定の熱変形温度(以下 HDTと略す)を有し、極限粘度及び分子量分布を特定の範囲に調整することによつて、耐溶剤性が改良されたアクリル樹脂に関する。

従来、アクリル樹脂は、透明性、光沢、袋面硬度、耐候性、機械的強度、耐熱変形性などの性質が優れているため、成形材料として広く利用されている。

しかし、このものは、エタノール、塗料用シンナーなどの有機溶剤に接触する場合、例えば、アクリル樹脂成形品にエタノールを希釈剤とした帯電防止剤を塗布する場合、シンナーのような有機溶剤を用いて印刷や塗装を行う場合などにクレージングやクラックが発生し、アクリル樹脂の長所

特朗昭54-112987(2)

の一つである優れた外観を損なりという欠点がある。このため塗装印刷に先立つて、成形品を60~80℃で数時間ナニールし、成形品に残留する 歪を減少することにより塗装、印刷によるクレージングやクラックの発生を防ぐことが行われている。しかしこの方法は、工程が増し生産性が著し く低下するという欠点がある。

さらに最近は生産性が特に要求され、成形品に 残留する歪が大きくなるような成形条件が採用さ れつつある。例えば射出成形では、従来より低い 温度に調整した金型で成形し、サイクル短縮によ り生産性を高くすることなどが行われている。 たがつて、サイクル短縮のような内部歪の大きな 条件で成形され、しかもアニール工程を経ずに印 み件で成形され、しかもアニール工程を経ずに印 の発生のないアクリル樹脂の出現が強く要望さ れていた。

本発明者らは、これらの要望にこたえるべく鋭 意研究を重ねた結果、特定の組成で、特定の HDT を有し極限粘度及び分子量分布が特定の範囲にあ

リル酸メチル、アタリル酸エチル、アクリル酸 n ープロピル、アクリル酸イソプロピル、アクリル酸 n ープチル、アクリル酸 n ーフチル、アクリル酸 n ーマミル、アクリル酸 n ーヘギンル、アクリル酸 n ーヘブチル、アクリル酸 n ーオクチル、アクリル酸 n ーオクチル、アクリル酸 2 ーエチルヘキンルなどがある。特に好ましいのは、アクリル酸メチル、アクリル酸エチル、アクリル酸エチル、アクリル酸エチル、アクリル酸エチル、アクリル酸アルキルエステルは単独又は 2 種以上組み合せて MMA と共重合される。

本発明のアクリル樹脂は、ASTMD-648で測定し、700以上のHDTを有する。HDTが700に満たないものは、アクリル樹脂として寒用上不適当である。HDTは好ましくは70℃~80℃の範囲である。80℃を越す樹脂では金型温度が低く、内部歪が多くなるような成形条件の場合、耐溶剤性が不充分で印刷塗装時にアニールを必要とすることがある。HDTが70~80℃にあるアクリル酸IIは、例えば組成がMMAとアクリル酸メチルの

るアクリル樹脂が非常に優れた耐溶剤性を有し、 これらの要望を満足し得ることを見出し本発明を なすに至つた。なか、ここでいう耐溶剤性とは、 アクリル樹脂成形品に、アルコールやシンナーな どの有機溶剤を接触させてもクラックやクレージ ングが発生しないことを意味する。

本発明によれば、メタクリル酸メチル(以下 MMAと略す)とアクリル酸アルキルエステルとの 共重合体であり、HDTが 7 0 C以上で、極限粘度 [7]が 0.028~0.117 L/Yで、しかもゲルバーミエーションクロマトグラフィー(以下 GPCと略す) で測定した重量平均分子量(Mw)と数平均分子量(Mn)の比(Mw/Mn)が 2.3~2.6 にある耐溶剤性に優れたアクリル樹脂が提供される。

とのアクリル樹脂には、可塑剤、滑剤、離型剤、 安定剤、色剤等、一般的な添加剤を一般的な添加 量で加えることができる。

本発明に使用されるアクリル酸アルキルエステルはアルキル基の設案数が1~8までのものが適当である。このようなものとしては、例えばアク

場合、MMA 8 8 ~ 8 2 重量 %、 アクリル酸メチル 1 2 ~ 1 8 重量 % からなる共重合体である。 MMA とアクリル酸エチルの場合は、 MMA 9 0 ~ 8 5 重 量 %、 アクリル酸メチル 1 0 ~ 1 5 重量 % からなる共重合体でありさらに MMA とアクリル酸プチルの場合は、 MMA 9 2 ~ 8 7 重量 % とアクリル酸プチルチル8 ~ 1 3 重量 % よりなる共重合体である。

また本発明のアクリル樹脂の極限粘度〔7〕は
0.028~0.117(2 / 9)の範囲になければならない。極限粘度〔7〕が 0.028 2/9に満たない場合は、樹脂の機械的強度が低下するので実用に耐えない。また、 0.117 2/9 を越す場合は溶融粘度が著しく高くなり事実上成形加工が不可能となる。なお、ここでいう極限粘度は、 クロロホルムを溶剤として 2 5 ℃で測定されたものである。

本発明においてアクリル樹脂の耐溶剤性を向上するためには、 GPCで測定した重量平均分子量 (Mw) と数平均分子量 (Mw) の比 (Mw/Mw) が 2.3~6.0の範囲にあることが必要である。 Mw/Mw が 2.3 より低い場合、耐溶剤性は実質的に向

特朗昭54-112987(3)

上しない。また、 Mw/MN が 6.0を上回る場合は 機械的強度が低下するので実質的に使用できない。 特に好ましいのは 2.5~6.0の範囲である。

GPCによる分子量分布の測定は、一般には例えば文献「グルクロマトグラフィー(基礎編)」 (武田、他著:講談社発行、97~122頁)に記収されている方法によつて行われる。

ことでいうアクリル樹脂の分子量分布とは、次 のように測定されたものである。

カラムとして、HSG-20、50(島津製作所(株)製)2本使用し、プレンシャーケミカル社製 標準ポリステレンを用いて検量線をつくり、0.5 重量多のアクリル樹脂のGPCによつて得られた溶出曲線を等分割し分割点における曲線の高さを測定し次式により重量平均分子量(Mw)と数平均分子(Mn)を求める。分割点は、少なくとも10以上必要である。溶媒はテトラヒドロフラン(THF)を用い、流量1~1.5 ml/min で測定を行う。

 $M_{W} = \frac{Q_{M} \sum \{H1Mi(P)\}}{Q_{P}\sum Hi}$ $M_{N} = \frac{Q_{N} \sum Hi}{Q_{P} \sum \{\frac{Hi}{Mi(P)}\}}$

(たたしHi は分割点1における溶出曲線の高さ、MI(p)は、分割点1における標準ポリスチレンの分子量、QM、Qp はアクリル樹脂とスチレン樹脂のQ因子であり各々39と41である。)

一般にアクリル樹脂は各種の方法によつて製造される。例えば、MMA単独又は MMAと共重合可能な他の単量体混合物あるいはそれらの部分重合物に、重合開始剤、連鎖移動剤及び必要に応じて滑剤、離型剤、可型剤、安定剤等を溶解し、50~120℃の温度範囲で公知の膨潤重合法又は塊状重合法によつて製造される。極限粘度〔7〕の調整は、重合開始剤及び連鎖移動剤の添加量の増減によつて行われる。公知の重合開始剤としては、ベング

."

イルパーオキンド、アンピスインプチロニトリル、 ラウロイルパーオキンドなどのラジカル開始剤が 用いられる。連鎖移動剤としては、アルキルメル カブタン、チオフエノール、チオグリコール酸又 はチオグリコール酸アルキルエステルなどが用い られる。

本発明のアクリル樹脂は、懸濁重合において、重合開始後重合が完結する前に、懸濁液中に連鎖移動剤を添加する方法などにより製造される。このような方法により、通常のアクリル樹脂の分子量分布(Mw/Mx) 1.9~2.2が本発明の樹脂のように2.3~6.0に拡大されるのである。

本発明の上記のアクリル樹脂であれば、耐溶剤性が優れているため、通常の射出成形条件において得られた成形品はもとより、シリンダー温度、金型温度などを低くして生産性の高い、成形条件で得られた成形品でもアニール工程を経ずに塗装や印刷が可能で、クレージングやクラックの発生を防止できるのである。それ故、従来採用していたアニール工程が省略可能でしかも生産性の高い

成形条件を採用できる。このように本発明は工業 的にきわめて有用である。

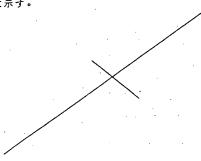
以下実施例により本発明を具体的に説明する。 実施例1

第1表に示した組成のメタクリル酸メチルとア クリル酸メチルからなる単量体混合物 100 重量部、 ラウロイルパーオキンド 0.3重量部、 nードデシ ルメルカフタン 0.24 重量部からなる単量体溶液 40009を水 250重量部、ポリメタクリル酸カリウ ム1重量部からなる懸濁相 6000%に懸濁させ、重 合温度80℃で重合を開始し、重合開始後70分 にn-ドデシルメルカプタン 0.25 重量部添加し た。さらに反応を続け重合を完結させビーズ状の 樹脂を得た。得られた樹脂は洗浄、炉過し、乾燥 した。得られた樹脂を射出成形機(住友重機(株) 製ネオマツト 47/28)を用いて成形し、透明な平 板状の射出成形品(3 mm×2 0 mm×130 mm)を得 た。成形条件は、シリンダー温度 230 ℃、射出圧 600 以 / ㎡、金型温度は3 水準(30℃、40℃、 50℃)である。得られた成形品を20℃湿度

والمناطقة

60 まで24 時間調湿したのち、25 Cのエタノール又はキンレン窓液中に1分間受せきして、クランクの発生状況を観察した。得られた樹脂の極限粘度及びGPC(島津製作所(株)製 LC-1)で測定した分子量分布(My/My)を第1表に示す。

また、得られた樹脂を射出成形機(住友重機(株) 製ネオマット 47/28)を用い、シリンダー温度 230 〇射出圧 700 kg/cml、金型温度 5 0 〇の条件 で試片(6 mm × 12.5 mm × 125 mm) を成形し、20 〇湿度 6 0 % で 2 4 時間状態調整後、ASTMD 648 に従つて熱変形温度を測定した。この結果を第 1 表に示す。



第 1 表

	(-)	es re		熱変形	溶剤浸せきによるクラック発生					
組成		and the state of t	14. 34.	/		3 0 °C	金型	4 0 °C		5 0 °C
АММ	リレート	位 医(4/牙)	24/201	温度(C)	キシレン	エタノール	キシレン	エタノール	キシレン	エタノール
9 4	6	0.050	2.5	86	クラツク 多 数	クラック 多 数	小さい クラック	小さい クラック	なし	なし
8 9	11	0.050	2.5	81	小さい クラック	小さい クラック	ごく小さい クラック	どく小さい クラック	なし	なし
8.8	12	0.050	2.5	80	なし	なし	なし	なし	カし	なし
87	13	0.050	2.5	79	なし	なし	なし	なし	なし	なし
8.5	15	0.050	2.5	74	なし	なし	なし	なし	なし	なし
	16	0.050	2.5	73	なし	なし	なし	なし	なし	なし
		0.050	2.5	70	カし	なし	なし	なし	なし	なし
80	20	0.050	2.5	68	なし	. なし	なし	なし	なし	なし
	MMA 94 89 88 87 85 84	94 6 89 11 88 12 87 13 85 15 84 16 82 18	MMA リレート 枯度 (人/字) 94 6 0.050 89 11 0.050 88 12 0.050 87 13 0.050 85 15 0.050 84 16 0.050 82 18 0.050	メナルブク 枯度 Mar / May Mar / May 1	メナルブク 枯度 Mm / Mai 温度(C) 94 6 0.050 2.5 86 89 11 0.050 2.5 81 88 12 0.050 2.5 80 87 13 0.050 2.5 79 85 15 0.050 2.5 74 84 16 0.050 2.5 73 82 18 0.050 2.5 70	組成 (風電ッ) 特別 (人/子)	組成 (重像) 健阪 Mar/Mar 金型 30℃ キャレン エタノール Mar/Mar Upuート (4/牙) 温度(C) キャレン エタノール 94 6 0.050 2.5 86 タ数 多数 80 タークラック クラック クラック タランク タランク タランク クラック クラック ターカー 小さい クラック クラック クラック カー・カー・カー・カー・カー・カー・カー・カー・カー・カー・カー・カー・カー・カ	組成 (重量等) 機関 May / May (上) 金型 30 C 金型 10 C 全型 10 C (上/字) を	組成 (重量等) 種限	組成 (重量多) 種限

実施例 2

メタクリル酸メチル86年とアクリル酸メチル 14年よりなる単量体混合物100重量部、アンビスインプチロニトリル0.1重量部及び第2 装に示る 単量体溶液4000分を水150重量部、ポリメタフリル酸カリウム0.6重量部からなる懸濁相6000分 に懸濁させ、重合温度750で重合を開始した。 登開始後第2装に示した時間に第2装に示した。 登別のロードデシルメルカブタンの重量部、ポリメタフリル酸カリウム0.6重量部からなる懸濁相6000分 に懸濁させ、重合温度750で重合を開始した。 量別に反応を続け重合を完結させビーズ状の樹脂で反応を続け重合を完結させビーズ状の樹脂である 場別に受せきした時のクラックの発生状況を は別し、第2表気に示した。なか、熱変形温度はいずれも760であつた。

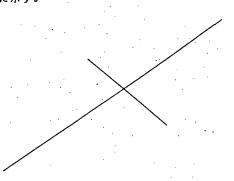
比較例として n ートデシルメルカプタンの追加 のない Mw/Mwの小さい例も第2 装に示した。

2 - -

	n-トゲンルメルカブタン		極限		密 剤 浸 せ き に よ る ク ラ ッ ク 発 生						
No	添 加	量(部)	追忝時	粘度	MW	金型 30°C		金型	4 0 °C	金型	5 0 °C
	初期	追忝時	期分)	(48)	M M	キシレン	エタノール	キシレン	エタノール	キシレン	エタノール
1	0.14	0.27	40	0.060	2.3	とく小さな クラック	ごく小さな クラック	どく小さな クラック	どく小さな クラック	なし	なし
2	0.19	0.20	70	0.060	2.5	なし	なし	なし	なし	なし	なし
3	0.15	0.50	40	0.050	2.8	なし	なし	なし	なし	なし	なし
4	0.20	0.50	70	0.055	3.5	なし	なし	なし	なし	なし	なし
5	0.10	0.60	70	0.070	4.1	なし	なし	なし	なし	なし	なし
6	0.11	0.90	70	0.080	5.0	なし	なし	なし	なし	なし	なし
比較	0.35	-	-	0.050	2.0	クラック 多数	クラツク 多数	クラツク 多数	クラツク 多数	クラツク 多数	クラツク 多数
例	0.24	-	-	0.070	2.0	クラック 多数	クラツク 多数	クラツク 多数	クラツク 多数	クラツク 多数	クラツク 多数

実施例3

メタクリル酸メチルとアクリル酸メチル、アクリル酸エチル又はアクリル酸プチルからなる第3表に示した単量体混合物を実施例1と同様に重合し得られた樹脂の、極限粘度、Mw/Mm、熱変形温度及び成形品を溶剤に浸せきしたときのクラックの発生状況を観測した。極限粘度はいずれの樹脂も0.0501/9でありMw/Mmはいずれも2.5であった。熱変形温度とクラックの発生状況を第3次に示す。



第 3 №

Г	単量体組成(重量%)				熱変形	溶剤浸せきによるクラック発生					
N-o		メチルアク	エチルアク	プチルアク	温度	金型	300	金型	4 0 C	金型	5 0 °C
<u></u>	MMA	リレート	リレート	リレート	(°C)	キシレン	エタノール	キシレン	エタノール	キシレン	エタノール
1	88	-	12		. 77	なし	なし	なし	なし	なし。	なし
2	85	- .	. 15		72	なし	なし	なし	なし	なし	なし
3	91	_	-	9	78	なし	なし	なし	なし	なし	なし
4	8 7	-		13	70	なし	なし	なし	_ なし	なし	なし
5	90	5	- .	5	80	なし	なし	なし	なし	なし	なし
6	87	10	-	3	73	なし	なし	なし	なし	なし	なし